PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

59-161230

(43)Date of publication of application: 12.09.1984

(51)Int.CI.

B23P 1/08

(21)Application number: 58-034139

(71)Applicant : MITSUBISHI ELECTRIC CORP

(22)Date of filing:

02.03.1983

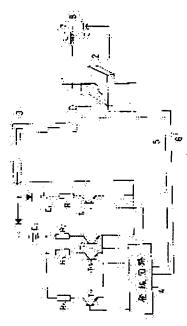
(72)Inventor: OZAKI YOSHIO

(54) MACHINING POWER SOURCE FOR WIRE CUT DISCHARGE MACHINING DEVICE

(57)Abstract:

PURPOSE: To effectively prevent the inter-electrode gap discharge from being interrupted and unify the discharge current by connecting an inductance and a capacitor in series together and also in parallel with an inter-electrode gap between a wire electrode and a work.

CONSTITUTION: This power source is provided with an auxiliary switching circuit consisting of a voltage source E1 higher than the discharge voltage, a resistor R1, and a transistor Tr1; a main switching circuit consisting of a voltage source E2, resistors R2WRn, and transistors Tr2WTrn, and having a peak current value larger than that of the above circuit; and an oscillating circuit 4. A power feeder 3, e.g., coaxial cable, is connected to an inter-electrode gap between a wire electrode 1 and a work 2, and also detection lines 5, 6 detecting the discharge occurrence at the inter-electrode gap are connected to the oscillating circuit 4. In addition, a serial circuit of an inductance 7 and a capacitor 8 is



connected in parallel with the said inter-electrode gap. Accordingly, the desired objective can be effectively achieved.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

⑲ 日本園特許庁(JP)

① 特許出願公告

許 公 報(B2) ⑫ 特

平5-9209

SInt. Cl. 1

識別記号

庁内整理番号

2000公告 平成5年(1993)2月4日

B 23 H 7/04 1/02 Z B

8813-3C 9239-3C

発明の数 1 (全6頁)

 $II_{\mathcal{F}}$

69発明の名称

ワイヤカツト放電加工装置用加工電源

②特 頭 昭58-34139

昭59-161230 码公

②出 顧 昭58(1983)3月2日 鐵昭59(1984)9月12日

@発 明 者 尾崎 好

愛知県名古屋市東区矢田南五丁目1番14号 三菱電機株式

会社名古屋製作所内

勿出 願 人

三菱電機株式会社

東京都千代田区丸の内2丁目2番3号

70代 理 人

弁理士 高 田 守 外1名

審 査 官

栗田 雅 弘

特開 昭57-138531 (JP, A) 図参考文献

昭50-78993 (JP, A) 特開

1

切特許請求の範囲

1 ワイヤ電極と被加工物との間の極間間隙にそ れぞれ並列に接続された第1のスイツチング回 路、及び第2のスイッチング回路により間欠放電 を発生させるワイヤカット放電加工装置用加工電 5 放電加工装置用加工電源。 源において、前記極間間隙にインダクタンスとコ ンデンサを直列接続して形成した回路を並列に接 続し、前記極間間隊での放電の発生時に前記イン ダクタンス及びコンデンサに流れる電流の1/4周 第2のスイッチング回路がONするまでの時間に 設定し、かつその電流値を、回路の浮遊容量及び 残留インダクタンスによつて生じる振動電流の電 流波形の逆半波を埋め合わせる電流値に設定して ング回路に放電電圧より高い電圧電源を備え、前 記第2のスイツチング回路は、前記第1のスイツ チング回路よりも大きいピーク電流値を持つよう にした構成を有することを特徴とするワイヤカツ 卜放電加工装置用加工電源。

2 前記第1のスイッチング回路はコンデンサを 備え、該コンデンサに充電した電荷により放電を 発生させてこの放電を検出し、前記第2のスイツ チング回路より電流を流すようにしたことを特徴 放電加工装置用加工電源。

2

3 前記インダクタンスは、電力供給源の残留イ ンダクタンス、又はコンデンサのリード線を含む 残留インダクタンスによつて実現することを特徴 とする特許請求の範囲第1項記載のワイヤカット

発明の詳細な説明

この発明は、ワイヤカツト放電加工装置におけ る加工用電源の改良に関するものである。

ワイヤカット放電加工用電源として従来から知 期ないしは1/2周期を、前記放電の発生より前記 10 られているものには、ワイヤ電極と被加工物との 間の極間間隙にコンデンサを並列接続し、このコ ンデンサにスイッチングトランジスタを利用する オン・オフ制御により充電を行なわせ、放電時に はコンデンサに蓄えられたエネルギーをもつて被 成る回路構成を備え、また、前記第1のスイツチ 15 加工物を加工するものと、上記極間間隙に流れる 電流を直接にスイツチングトランジスタにてオ ン・オフ制御して被加工物を加工するものとがあ る。ところで、前者には極間間隙の放電電流がば らつくという欠点があつた。このことは、コンデ 20 ンサに充電する際、充電抵抗とにより極間電圧は 時定数を持つことになるので、その途中において 放電が発生すると、ピーク電流値の低い放電が行 なわれるためである。一発の放電により除去され るエネルギー量は、放電電流の大きさによつて決 とする特許請求の範囲第1項記載のワイヤカット 25 まるため、被加工物の加工面の面粗度は放電電流 値の最も大きいものによつて決定する。しかる

に、加工速度は一発一発の放電電流が大きい方が 速いため、放電電流がばらつくと、面租度に対す る加工速度は低下してしまうことになる。また、 後者のものとしては、例えば特公昭44-13195号 公報に開示されたものがある。その概略を述べる と、これは、ピーク電流値の大きい主スイツチン グ回路と、ビーク電流値が小さく、極間間隙に電 圧を印加するのみの副スイッチング回路を備る回 路構成を有する。このものでは、副スイツチング での放電の発生を検出した後に、主スイツチング 回路を所定時間閉成して所望の電流を流すことに よりほぼ均一な放電電流を得、これにより、被加 工物の加工面の面粗さに対する加工速度を速くす るものである。

第1図は従来のワイヤカット放電加工装置用加 工電源を示す回路構成図である。図において、1 はワイヤ電極、2は被加工物、3は同軸ケーブル 等の電力供給線であり、この電力供給線3はワイ ヤ電極1と被加工物2との間の極間間隙に接続さ れている。Eiは電圧源、Riは抵抗、Triはトラン ジスタであり、これらは副スイツチング回路 (第 1のスイツチング回路)を構成し、また、E₂は 電圧源、Rz~Raは抵抗、Trz~Traはトランジス スイツチング回路)を構成している。4はトラン ジスタTrı~Traを制御する発振回路、5,6は 極間間隙での放電の発生を検出するための検出線 である。

理想とする極間電圧波形及び極間電流波形をそれ ぞれ示す図、第3図a及びbは、第1図における 極間間隙の実際の極間電圧波形及び極間電流波形 をそれぞれ示す図である。上配各図において、 I_1 , I_2 及び V_1 , V_2 はそれぞれ電流値及び電圧値を 35 という欠点があつた。 示している。

次に上記した従来のワイヤカット放電加工装置 用加工電源の動作について、第1図、第2図a及 びb、第3図a及びbを用いて説明する。まず、 ONになると、極間間隙に電圧が印加される。こ のため、ある遅延時間の後に、極間間隙には放電 が発生する。発振回路4は検出線5.6を通して 上記極間間隊の放電を検出すると、トランジスタ

Tr₂~Trnのすべて、もしくはその幾つかをONに して所定時間だけ極間間隙に電流を流し、その後 トランジスタTr。~Tr。を所定時間OFFにし、再 ぴトランジスタTriをONにする。これにより、 電流波形を一定にし、被加工物2の加工面の面相 さに対する加工速度を速くすることができる。し かしながら、上記したものにも欠点がある。すな わち、通常ワイヤカツト放電加工では、電流パル ス幅を狭く、ピーク電流値を高くする必要があ **回路にて極間間隊に電圧を印加し、この極間間隊 10 る。ところが、主スイッチング回路及び電力供給** 線3における残留インダクタンスが大きいと、電 流の立上りが遅くなり、電流パルス幅が狭くてピ ーク電流値の高い電流波形は得られない。このた め、一般に主スイツチング回路の残留インダクタ 15 ンスを極力小さくし、電力供給線3には低インダ クタンスケーブルを用いることが必要となつてく る。しかるに、このようにすると、回路の浮遊容 量が逆に大きくなり、幅スイツチング回路をON にすると、まず、この浮遊容量に充電が行なわ 20 れ、放電が発生すると、上記浮遊容量とその電流 路中の残留インダクタンスとにより振動的な電流 が極間間隙に流れる。この際、振動電流の逆半波 が主スイツチング回路のONする以前に流れる と、極間間隙の電流が一瞬零により放電がとぎれ タであり、これらは主スイツチング回路(第2の 25 ることがある。この態様は第3図に明示されてあ り、これには、放電がとぎれた後にトランジスタ Tr2~TraがONしたため、極間間隙には電圧源E2 の電圧値V2が表われる様子が例示されている。 一般的に、極間間隙に放電が発生してからトラン 第2図a及びbは、第1図における極間間隙の 30 ジスタTr2~TrnをONするまでには、約数百nsec ~1µsecの時間を必要とするため、この間の時間 により放電がとぎれる確率は相当に高い。このよ うに、放電がとぎれると、極間間隙には電流が流 れにくくなるために、加工速度は著しく低下する

この発明は上配のような従来のものの欠点を除 去するためになされたもので、ワイヤ電極と被加 工物との間の極間間隙にそれぞれ並列に接続され た第1のスイツチング回路、及び第2のスイツチ トランジスタTr」が発振回路 4 の信号を受けて 40 ング回路により間欠放電を発生させるワイヤカツ ト放電加工用加工電源において、前記極間間隙に インダクタンスとコンデンサを直列接続して形成 した回路を並列に接続し、前記極間間隙での放電 の発生時に前記インダクタンス及びコンデンサに

流れる電流の1/4周期ないしは1/2周期を、前記放 電の発生より前記第2のスイツチング回路がON するまでの時間に設定し、かつその電流値を、回 路の浮遊容量及び残留インダクタンスによつて生 ずる振動電流の電流波形の逆半波を埋め合わせる 電流値に設定して成る回路構成を備え、また、前 記第1のスイツチング回路に放電電圧により高い 電圧源を備え、前記第2のスイツチング回路は、 前記第1のスイッチング回路よりも大きいピーク おける放電のとぎれを解消し、所望の電流を極間 間隙に確実に流すことにより、加工速度の低下を 防止できるようにしたワイヤカツト放電加工装置 用加工電源を提供することを目的としている。

る。第4図はこの発明の一実施例であるワイヤカ ツト放電加工装置用加工電源を示す回路構成図 で、第1図と同一部分には同一符号を用いて表示 してあり、その詳細な説明は省略する。図におい あり、インダクタンス(L)7とコンデンサ(C)8とは 直列接続され、極間間隙と並列に接続されてい る。その他の回路構成は、上記第1図に示すもの とほぼ同様の構成を有している。

極間電圧波形及び極間電流波形をそれぞれ示す 図、第6図a~dは、第5図bにおける1点鎖線 で囲むA部分の電流波形を分解し、拡大してそれ ぞれ示す図である。

カット放電加工装置用加工電源の動作について、 第4図、第5図a及びb、第6図a~dを用いて 説明する。まず、トランジスタTriが発振回路 4 の信号を受けてONになると、極間間隙に電圧が 間間隙には放電が発生する。この放電の発生によ り、回路の浮遊容量と残留インダクタンスとによ る振動電流が流れ始めると同時に、コンデンサICI 8からインダクタンス(L) 7を通して電流が流れ始 める。発振回路4は検出線5,6を通して放電を 40 検出すると、トランジスタTr2~Traのすべて、 もとくは幾つかをONにして所定時間だけ極間間 隊に電流を流し、その後トランジスタTr₁~Tr_n を所定時間OFFにし、再びトランジスタTriを

ONにする。この態様は第5図a及びb、第6図 a~dに明示されている。特に、第5図bにおけ る一点鎖線で囲むA部分の電流波形を分解、拡大 してそれぞれ示す図において、第6図aは副スイ ッチング回路及び主スイッチング回路からの電流 波形を、第6図bは回路の浮遊容量及び残留イン ダクタンスによる振動的な電流波形を、第6図c はインダクタンス(L) 7 及びコンデンサ(C) 8 による 電流波形を、第6図dは上記 a~cの各電流波形 電流値を持つようにした構成を有し、極間間隙に 10 を合成した電流波形を示しており、この合成され た電流波形が実際の極間間隙を流れる極間電流と なる。したがつて、インダクタンス(1)7及びコン デンサ(C) 8 の値を適当に調整することにより、第 6図 b に示すような振動的な電流波形の逆半波を 以下、この発明の一実施例を図について説明す 15 埋め合わせて、上記した放電のとぎれを防止する ことができるものである。ここで、インダクタン ス(L)7及びコンデンサ(C)8の値は、その電流の1/ 4周期ないし1/2周期を、放電の発生より主スイツ チング回路のトランジスタTrz~TrnがONするま て、7はインダクタンス(L)、8はコンデンサ(C)で 20 での時間に設定し、かつその電流値を、回路の浮 遊容量及び残留インダクタンスによつて生じる振 動電流の電流波形の逆半波を埋め合わせる電流値 に設定させるようにすれば良い。

ここで、この発明の好適な実施例における数値 第5図a及びbは、第4図における極間間隙の 25 例について説明する。従来用いられている電力供 給線3のインダクタンスは0.1μH程度、あるいは それ以下の値であることが必要であり、このよう な低インダクタンスケーブルの浮遊容量は0.01μF 程度になる。電力供給線3の一方の出力端からワ 次に上記したこの発明の一実施例であるワイヤ 30 イヤ電極1及び被加工物2を通り再び電力供給線 3の他方の出力端までのループが形成するインダ クタンスは0.3μH程度程度である。このような電 力供給線3の浮遊容量0.01µFがループのインダク タンス0.3μHを通して放電した場合、無負荷電圧 印加される。このため、ある遅延時間の後に、極 35 を90Vとすると、その振動電流のピーク電流値は 11.7A、その半波の幅は0.17µsecとなり、これは 第6図6の電流波形に相当する。これに対して、 インダクタンス(L) 7 として0.8μH、コンデンサ(C) 8として0.04μFを使用すると、その振動電流のビ ーク電流値は14.5A、その半波の幅は0.56µsecと なり、これは第6図cの電流波形に相当する。ま た、極間間隙で放電が発生してからトランジスタ Trz~TraがONするまでの時間は、通常の技術で は0.4µsec程度であり、これは第6図aにおいて、

副スイツチング回路から電流が流れ始め、主スイ ッチング回路の電流が流れ始めるまでの時間とし て示される。

なお、上記実施例では、インダクタンス(1)7と コンデンサICI8とは直列接続して使用する場合に ついて説明したが、コンデンサ(C)8を接続する回 路上の位置によって、インダクタンス(1)7は電力 供給線3の残留インダクタンスのみ、又はリード 線を含む残留インダクタンスによつて実現しても 良く、上記実施例と同様の効果を奏する。

以上のように、この発明に係るワイヤカツト放 電加工装置用加工電源によれば、放電電圧より高 い電圧顔を備える副スイツチング回路と、この副 スイッチング回路よりも大きいピーク電流値を持 つ主スイッチング回路とを設け、ワイヤ電極と被 15 る。 加工物との間の極間間隙と並列にインダクタンス とコンデンサを直列接続してなる構成としたの で、回路の浮遊容量及び残留インダクタンスによ り極間間隙の放電がとぎれるのを有効的に防止で に対する加工速度の低下を極力防ぐことができる

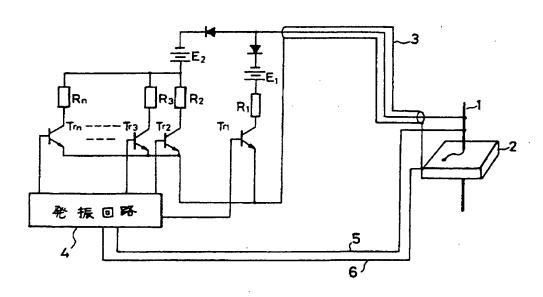
という優れた効果を奏するものである。

図面の簡単な説明

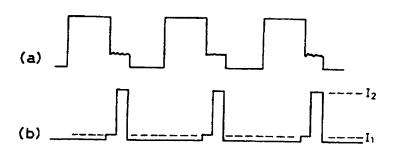
第1図は従来のワイヤカット放電加工装置用加 工電源を示す回路構成図、第2図a及びbは、第 1図における極間間隙の理想とする極間電圧波形 及び極間電流波形をそれぞれ示す図、第3図a及 び b は、第1図における極間間隊の実際の極間電 圧波形及び極間電流波形をそれぞれ示す図、第4 図はこの発明の一実施例であるワイヤカット放電 10 加工装置用加工電源を示す回路構成図、第5図 a 及びbは、第4図における極間間隙の極間電圧波 形及び極間電流波形をそれぞれ示す図、第6図a ~dは、第5図bにおける1点鎖線で囲むA部分 の電流波形を分解、拡大してそれぞれ示す図であ

図において、1……ワイヤ電極、2……被加工 物、3……電力供給線、4……発振回路、5,6 ······検出線、 7······インダクタンス(L)、 8······コ ンデンサ(C)、E₁, E₂······電圧源、R₁~R_n······抵 き、また、放電電流を均一化し、もつて被加工物 20 抗、Trェ〜Trឆ……トランジスタである。なお、 図中、同一符号は同一、又は相当部分を示す。

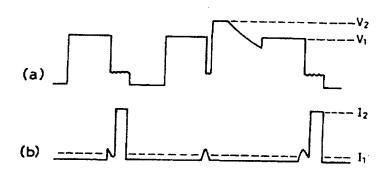
第1図



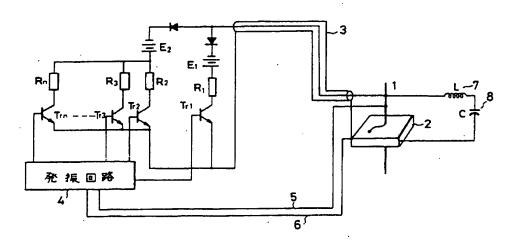




第3図



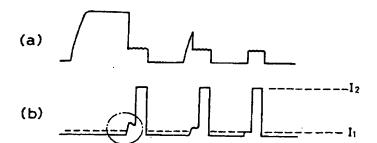
第4図



(6)

持公 平 5-9209

第5図



第6図

